# NONWOVEN FABRIC HAVING UNEVENNESS ON ITS SURFACE AND FEMALE MEMBER OF SURFACE FASTENER, AND ITS **PRODUCTION**

Patent Number:

JP9003755

**Publication date:** 

1997-01-07

Inventor(s):

KAWANAKA AKIHIKO;; WAKISAKA KOUJI;; IMOTO AKIHIRO

Applicant(s):

DAIWABO CO LTD

Requested Patent: JP9003755

Application Number: JP19950155062 19950622

Priority Number(s):

IPC Classification: D04H1/06; A44B18/00; B32B5/08; D04H1/50

EC Classification:

Equivalents:

JP3181195B2

#### **Abstract**

PURPOSE: To provide a nonwoven fabric and a female member of a surface fastener soft and high in fastening power and low in cost by forming the nonwoven fabric with at least 2 kinds of fibers consisting of a shrunk fiber layer and non shrinking fibers, unified partially in the thickness direction with heat melted adhesion parts, and by forming protruded parts of non shrinking fibers at the non heat melted adhesion parts respective by among the heat melted adhesion parts. CONSTITUTION: This nonwoven fabric is produced by using staple fibers consisting of an ethylene-propylene random copolymer having 136 deg.C melting point as heat shrinking fibers and forming a parallel web used as a first fiber layer 2, forming a parallel web used as a second fiber layer 3 of sheath core-type composite fibers of non shrinking fibers consisting of an ethylene-propylene random copolymer as a sheath component and a polypropylene as a core component, laminating the second fiber layer 3 over the first layer fiber 2, and heating by treating the laminated material with an emboss roll having dot like projections.

Data supplied from the esp@cenet database - 12

#### (19)日本国特許庁 (JP)

(51) IntCL.1

# (12) 特 許 公 報 (B 2)

# (11)特許番号

特許第3181195号 (P3181195)

(45)発行日 平成13年7月3日(2001.7.3)

體別配号

平成12年5月11日(2000.5.11)

(24)登録日 平成13年4月20日(2001.4.20)

D04H A44B B32B D04H	1/06 18/00 5/08 1/50		A44B 18 B32B 5	/06 · Z /00 /08 /50
				謝求項の数10(全 9 頁)
(21)出願番号	•	特顯平7-155062	(73)特許報者	- 000002923 大和紡績株式会社
(22)出顧日		平成7年6月22日(1995.6.22)		大阪府大阪市中央区久太郎町3丁目6番 8号
(65)公開番号 (43)公開日		特別平9-3755 平成9年1月7日(1997.1.7)	(72) 発明者	川中 彰彦 兵度県加古郷播港町古宮877条地 ダイ

FΙ

(72) 発明者 和気坂 弘二

兵庫県加古郡播庫町古宮877番地 ダイ ワボウボリテック株式会社播磨研究所内

ワボウボリテック株式会社播磨研究所内

(72)発明者 井元 昭裕

> 兵庫県加古郡播南町古宮877番地 ダイ ワボウボリテック株式会社層房研究所内

100095555 (74)代理人

弁理士 池内 寬幸 (外1名)

容査官 菊地 則義

最終頁に続く

### (54) 【発明の名称】 表面に凹凸を有する不識布と面ファスナー解材及びその製造方法

# (57)【特許請求の範囲】

審查請求日

【請求項1】 熱収縮した繊維を含む第一繊維層の片面 もしくは両面に、非収縮性短線機を含む第二線機層が積 層されてなる不総布であって、前記両繊維層は部分的に 熱融着部により厚さ方向に一体化され、かつ各熱融着部 の間では前記第一繊維層の熱収縮により、前記第二繊維 層が表層部分に突出して規則的な凸部を形成していると とを特徴とする表面に凹凸を有する不概布。

【請求項2】 第一繊維層は最大熱収縮率が少なくとも %以上含み、第二繊維層は前記熱収縮性繊維が収縮する 温度では実質的に熱収縮しない非収縮性短纖維からな り、かつ第一繊維層もしくは第二繊維層の少なくとも一 方の繊維層に熱融着性繊維が不織布中30重量%以上含 まれており、両繊維層は前記熱融着繊維により部分的に

熱融着している請求項1に記載の表面に凹凸を有する不

【請求項3】 第一繊維層の収縮した繊維層を構成する 繊維が、融解ビーク温度 (Tm℃) が130<Tm<! 45のエチレンープロピレンランダムコポリマーを70 重量%以上含むポリマーからなる機能である請求項1に 記載の表面に凹凸を有する不機布。

【請求項4】 第二繊維層の非収縮性短繊維が、エチレ ンープロピレンランダムコポリマーを鞘成分に配置し、 50%である熱収縮性繊維が熱収縮した繊維を50重量 10 芯成分にポリオレフィン成分を配置した芯鞘型複合短線 維である請求項1に記載の表面に凹凸を有する不織布。 【請求項5】 第二繊維層の非収縮性短繊維が、繊度 1.5~10デニール、かつ繊維長38~76mmの範 囲のステーブルファイバー (短繊維) である請求項1に 記載の表面に凹凸を有する不織布。

【請求項6】 請求項1~5のいずれか1項に記載の表 面に凹凸を有する不織布であって、非収縮性<u>短繊維</u>が表 層部分に突出して形成された<u>規則的な</u>凸部が、面ファス ナー雄材のファク部との係合部であることを特徴とする 面ファスナー雌材。

【請求項7】 第一繊維層として最大熱収縮率が少なく とも50%である熱収縮性繊維を50重量%以上含んで おり、第二機椎層として前記熱収縮性機椎が収縮する温 度では実質的に熱収縮しない非収縮性短繊維からなり、 かつ前記第一繊維層または前記第二繊維層の少なくとも 10 の激しいディスポーザブル商品においてそのような雌材 一方の繊維層に熱融着性繊維を不織布中30重量%以上 含む繊維層を用意し、第一繊維層の片面または両面に第 二繊維層を積層し、加熱エンボスロールを用いて上記熱 収縮性繊維の融点近傍の温度で加熱加圧処理を施すこと により、両繊維層を部分的に熱融着させると同時に、前 記熱収縮性繊維を熱収縮させて、第二繊維層を各熱融着 部の間の表層部分に突出させて規則的な凸部を形成させ ることを特徴とする表面に凹凸を有する不織布の製造方

ル、繊維長38~76mmのステーブルファイバーで構 成された目付10~40g/m²の短繊維ウエブである 請求項7に記載の不総布の製造方法。

【請求項9】 第一繊維圏が、繊維長38~76mm、 かつ目付10~40g/m²の範囲のパラレルウェブで ある請求項7に記載の不織布の製造方法。

【請求項10】 エンボスロールとして、頂面の面積が 0. 35~1mm'の小突起が1cm'あたり10~10 0個配設されたものを用い、熱融着部の不稳布表面に占 める面積割合が10~50%である不機布を形成する請 30 求項7に記載の不織布の製造方法。

#### 【発明の詳細な説明】

[0001]

【産業上の利用分野】本発明は、面ファスナー雌材、特 に使い捨ておむつのようなディスポーザブル商品に好適 な、表面に凹凸を有する不織布と面ファスナー雌材及び その製造方法に関するものである。

[0002]

【従来の技術】通常、面ファスナーは、ループ型の雌材 と、雌材と係合する鈎型、またはきのと型などのフック 40 部を有する雌材からなる。面ファスナーは簡便に使用す るととができるため、衣料、靴、鞄、日用品などの開閉 部、あるいは車両の座席カバーの取り付け部等に設けら れ、多くの分野で広く使用されている。また、最近では 使い捨ておむつを固着または固定させるべく、面ファス ナー雌材をおむつのウエスト部に貼付したものも提案さ れ、実用に供されている。

【0003】一般に面ファスナー雌材としては、合成樹 脂のモノフィラメントやマルチフィラメントから形成さ れたループが機構物の片面から突出したシートが汎用さ 50

れている。このような雌材は、雌材との係合力が非常に 強く、またその係合力は繰り返しの使用にも衰えること がないために有用なものである。

【0004】しかし、そのような雌材を使い捨ておむつ などに使用するのは不向きである。すなわち、上記のよ うなループが機構物から突出した構造を有する雌材は、 一般に嵩が高くて柔軟性に欠けるため、おむつの着用者 に違和感を与えかねないからである。また、そのような 雌材の製造コストは一般的に高くつくために、価格競争 を使用することは現実的ではなく、ファスナーの係合力 よりもむしろ製造コストのほうを重視するのが合理的で ある。

【0005】そこで、従来から製造コストを重視した面 ファスナーが種々提案されてきた。例えば、特開昭62 -38105号公報では、不織シートにステッチングを 行い不能布シートにループを突出させた面ファスナー部 材が提案されている。また、特開平4-105802号 公報においては、流体攪乱処理により表面に多数にルー 【請求項8】 第二繊維層が、繊度1.5~10デニー 20 ブ、コイル等を有するマルチフィラメント糸条を布帛に 挿入することにより十分な係合力を有しかつ嵩高でない 面ファスナー雌材を得ることができることが開示されて いる。また、特開平6-33359号公報では、表面に 多数の皺を形成させた長繊維不織布からなる面ファスナ 一雌材が開示されている。

[0006]

[発明が解決しようとする課題] しかしながら、これら の面ファスナー雌材には、以下のような不都合な点があ る。例えば、特開昭62-38105号公報で示されて いるファスナー部材は、係合力の点では問題はないが、 不織布にステッチングを行うために、製造コストが高く なり、価格競争の激しいディスポーザブル商品には依然 不向きである。同じく、特開平4-105602号公報 に記載されているものも、剥離強力、引張強力に関して は特に問題はないが、特定のマルチフィラメントを1本 以上用いて製織する必要があるために、製造コストが高 くなる。一方、特開平6-33359号公報で示された 長繊維不織布は安価に製造することができ、いわゆるデ ィスポーザブル商品に適したものであるが、雄材との係 合力が弱く、おむつに使用された場合、人の動きによっ て離脱しやすいという問題点がある。

[0007] 本発明は、前記従来の問題を解決するた め、柔軟で係合力が高くかつコストの安い面ファスナー 雌材に適した表面に凹凸を有する不織布、及び面ファス ナー雌材並びにその製造方法を提供することを目的とす

[0008]

【課題を解決するための手段】前記目的を達成するた め、本発明の表面に凹凸を有する不総布は、熱収縮した 繊維を含む第一繊維層の片面もしくは両面に、非収縮性 短繊維を含む第二繊維層が積層されてなる不機布であっ て、前記両繊維層は部分的に熱融着部により厚さ方向に ─体化され、かつ各熱融着部の間では前記第一繊維層の 熱収縮により、前記第二繊維層が表層部分に突出して規 <u>則的な凸部を形成していることを特徴とする。</u>

【0008】前記不総布の発明においては、第一繊維層 は最大熱収縮率が少なくとも50%である熱収縮性繊維 が熱収縮した繊維を50重量%以上含み、第二繊維層は 前記熱収縮性繊維が収縮する温度では実質的に熱収縮し 第二繊維層の少なくとも一方の繊維層に熱酸著性繊維が 不総布中30重量%以上含まれており、両繊維層は前記 熱融着繊維により部分的に熱融着していることが好まし

【0010】また前記不轍布の発明においては、第一様 維層の収縮した繊維層を構成する繊維が、融解ピーク温 度 (Tm℃) が130<Tm<145のエチレン-プロ ピレンランダムコポリマーを70重量%以上含むポリマ ーからなる繊維であることが好ましい。

の非収縮性短線椎が、エチレンープロピレンランダムコ ポリマーを鞘成分に配置し、芯成分にポリオレフィン成 分を配置した芯鞴型複合短載権であることが好ましい。

【0012】前記不織布の発明においては、第二繊維層 の非収縮性短機維が、機度1.5~10デニール、かつ 繊維長38~76mmの範囲のステープルファイバー (短繊維)であることが好ましい。

【0013】次に本発明の面ファスナー雌材は、前記構 成の表面に凹凸を有する不織布であって、非収縮性短線 維が表層部分に突出して形成された規則的な凸部が、面 30 繊維、アセテート等の半合成繊維、ナイロン6、ナイロ ファスナー雄材のフック部との係合部であることを特徴 とする。

【0014】次に本発明の表面に凹凸を有する不織布の 製造方法は、第一繊維層として最大熱収縮率が少なくと も50%である熱収縮性繊維を50重量%以上含んでお り、第二繊維層として前記熱収縮性繊維が収縮する温度 では実質的に熱収縮しない非収縮性短繊維からなり、か つ前記第一機維層または前記第二機維層の少なくとも一 方の繊維層に熱触着性繊維を不織布中30重量%以上含 む繊維層を用意し、第一繊維層の片面または両面に第二 繊維層を積層し、加熱エンボスロールを用いて上記熱収 縮性繊維の融点近傍の温度で加熱加圧処理を施すことに より、両繊維層を部分的に熱融着させると同時に、前記 熱収縮性繊維を熱収縮させて、第二繊維層を各熱融着部 の間の表層部分に突出させて規則的な凸部を形成させる ことを特徴とする。

【0015】前記方法においては、第二繊維層が、繊度 1.5~10デニール、繊維長38~78mmのステー ブルファイバーで構成された目付10~40g/m'の 短繊維ウエブであることが好ましい。

【0016】また前記方法においては、第一繊維層が、 繊維長38~76mm、かつ目付10~40g/m²の 範囲のパラレルウエブであることが好ましい。また前記 方法においては、エンボスロールとして、頂面の面積が 0.35~1mm'の小突起を1cm'あたり10~1 00個配設されたロールを用い、熱融着部の不織布表面 に占める面積割合が 10~50%である不織布を形成す ることが好ましい。以下、本発明の内容を説明する。

【0017】本発明は、熱収縮性繊維を含む第一繊維層 ない非収縮性短機維からなり、かつ第一繊維層もしくは 10 に、その熱収縮性繊維が熱収縮する温度では実質的に収 縮しない非収縮性短繊維(以下単に「非収縮性繊維」と もいう。)からなる第二繊維層が積層し、両者の熱収縮 率の差を利用して第二繊維層に面ファスナー雄材のファ ク部との係合に適した嵩高で突出した規則的な凸部 (以 <u>下単に「凸部」ともいう。)</u>を形成させることを特徴と する。従って、第一繊維層は十分に熱収縮する必要があ り、第一繊維層に含まれる熱収縮性繊維はその最大熱収 縮率が少なくとも50%であることが望ましく、その混 合割合は50重量%以上であることが望ましい。ここで 【0011】前記不機布の発明においては、第二機推層 20 最大熱収縮率とは、加熱された繊維が繊維の形状を保っ たままで示す熱収縮率のうちで最大のものをいう。最大 熱収縮率が50%未満の熱収縮性繊維を使用した場合、 あるいは熱収縮性繊維の割合が50重量%未満である場 合は、第一繊維層の熱収縮が不十分で第二繊維層に形成 される凸部が嵩高性に乏しいものとなり、雄材と係合し

> 【0018】熱収縮性繊維が50重量%以上含まれてい れば、第一繊維層にその他の繊維を混合することができ る。混合する繊維は特に限定されず、レーヨン等の再生 ン66等のポリアミド系繊維、ポリエチレンテレフタレ ート、ポリブチレンテレフタレート等のポリエステル系 繊維、ポリエチレン、ポリプロピレン等のポリオレフィ ン系繊維等から任意に一あるいは二以上選択して使用す ることができる。勿論、第一繊維層は熱収縮性繊維のみ から構成されてもよい。

> 【0019】本発明では、最大熱収縮率が少なくとも5 0%である熱収縮性繊維として、融解ピーク温度(Tm °C) が、130<Tm<145°Cの範囲内にあるエチレ ンープロピレンランダムコポリマーを70重量%以上含 むポリマーからなる繊維を使用することが望ましい。と とで融解ビーク温度とは、示差走査熱量計(DSC)に よりポリマーの融解熱測定を行ったときにDSC曲線が 最高値を示すときの温度をいう。ここで融解ビーク温度 が130℃未満であるとポリマーがゴム的弾性を示すよ うになり、繊維のカード通過性が悪くなる。逆に、14 5℃を超えると、繊維の熱収縮性が通常のポリプロピレ ン程度となってしまうために好ましくない。

【0020】第一繊維層の態様は、ステーブルファイバ 50 一からなるパラレルウエブ、クロスウエブ、セミランダ

ムウェブ、ランダムウェブなど何れであっても良いが、 繊維ウェブの熱収縮の方向を一方向に集中させるほう が、第二繊維層に凸部が均一に形成される。従って第一 繊維層はバラレルウェブであることが好ましい。この場 合、カード通過性やウェブの地合い等を考慮すると、ス テープルファイバーの繊維長は38~76mmであると とが望ましい。また、本発明では第一機推層の目付を1  $0\sim40\,\mathrm{g/m}^3$  とすることが特に好ましく、 $10\,\mathrm{g/m}$ m' 未満ではウェブにむらができ、均一に熱収縮しない ため凸部が不均一となる。逆に、目付が40g/m³よ 10 層の両方に含まれていると、両繊維層の間がより強固に りも大きいと、熱収縮後の繊維ウエブの厚みが大きくな ってファスナー全体が嵩高くなり、柔軟性や通気性に劣 るものとなる。

【0021】第二繊維層は、第一繊維層の熱収縮によ り、その表面に多数の凸部が形成されるものである。従 って、第二歳椎層を構成する繊維は、繊維集合物を形成 することができ、熱収縮性繊維が収縮する温度において 実質的に収縮しないものであれば素材等は特に限定され ない。例えば、レーヨン等の再生繊維、アセテート等の 半合成繊維、綿、ウール等の天然繊維、ポリブロビレ ン、ポリエチレン、ポリブテンなどのポリオレフィン系 繊維、ポリエチレンテレフタレート、ポリブチレンテレ フタレート等のポリエステル系繊維、ナイロン6、ナイ ロン66等のポリアミド系繊維の中から任意に一あるい は二以上選択して使用することができる。繊維形状等も 限定されず、分割性複合繊維や異形断面を有する繊維等 を任意に用いることができる。

【0022】特に、本発明では、第一総維層と第二繊維 層を部分的に熱融着させるので、非収縮性繊維は第一歳 椎層との接合性が良好な繊維であることが望ましい。例 えば、熱収縮性繊維として前述したエチレンープロピレ ンランダムコポリマーからなる繊維を使用する場合、エ チレン-プロピレンランダムコポリマーが繊維表面を占 めるような芯鞘型複合繊維は分割型複合繊維を使用する

【0023】第二繊維層の態様は特に限定されないが、 面ファスナー雄材のフック部との係合性を考慮すると、 ステーブルファイバーからなるパラレルウエブ、クロス ウエブ、セミランダムウエブ、ランダムウエブ等のいわ ゆる短繊維ウエブが好ましい。この場合、繊維長は38 ~76mmであることが望ましく、38mm未満であれ ば凸部において毛羽立ちが生じ易く、更には繰り返し係 合・剝離する場合にファスナーの係合力が低下するとい う問題が生じる。また、繊維長が76mmを超えるとカ ード通過性が悪くなり、地合いの整ったウエブを得られ なくなる。また、繊維の繊度は1.5~10デニールで あることが望ましい。 繊度が1.5デニール未満であれ ば、雄材のフック部との係合、剝離により切れ易く、毛 羽立ちの原因となり更には係合力低下の原因となる。逆 に、繊度が10デニールを超えると、ファスナー全体の 50 も収縮するので、これを用いれば一段階の熱処理で熱酸

柔軟性が損なわれ、同目付のウェブでは、繊度が大きく なるにつれて、単位体積当たりの構成繊維本数が減少す るため、雄材のフック部と係合する繊維数が減少し、係 合力が低下する.

【0024】本発明の不織布は第一繊維層と第二繊維層 を部分的に熱融着させて一体化させる必要があるため、 両繊維層の少なくとも一方に、熱融着性繊維が不総布を 構成する繊維全体中に30重量%以上含まれていること が望ましい。熱啟著性繊維が第一繊維層および第二繊維 接合されるので、より好ましい。本発明では、熱収縮性 繊維の収縮開始温度よりも低い温度で軟化あるいは溶散 して熱融着するものを使用するとよい。また、この熱融 着性繊維は前述した熱収縮性繊維で兼用することもでき る。例えば、先に例示したエチレンープロピレンランダ ムコポリマーからなる繊維は、115~145℃で加熱 加圧処理を施すととにより、熱収縮すると同時に軟化あ るいは溶融して熱融着性をも示すので、熱融着性繊維と しても使用することができる。

【0025】上記第一繊維層と第二繊維層は積層され、 20 部分的に熱敵着されて一体化する。部分的に熱敵着する 方法としては、エンボスロールとその下方部に配設され たフラットロールとの間を通過させながら加熱・加圧す る方法が好ましい。エンボスロールとしては、頂面が円 形あるいは多角形の小突起がロール表面に多数配設され たもののほかに、ロールの幅方向に規則的な凹凸が形成 された歯車の形状を有するもの、あるいはロールの縦方 向に規則的な凹凸が形成されているようなスリットタイ プのものなども使用することが出来る。また、熱融替部 が規則的に設けられると、各熱融着部の間に形成される 凸部も規則的なものとなるので整然とした外観を呈する 美麗な不総布を得ることができる。

【0026】本発明の不機布を面ファスナー雌材として 使用する場合、熱融着部が不織布表面に占める割合は1 0~50%であることが好ましく、より好ましくは15 ~30%である。具体的には、頂面の面積が0.35~ lmm'の小突起がlcm'あたり10~100個配設 されたエンボスロール、より好ましくは0.4~0.8 mm'の頂面を有する小突起が1cm'あたり20~7 0個配設されたものを用いるとよい。

【0027】そして両繊維層を部分的に熱融着せしめた 後、第一繊維層を熱収縮させることにより、第二繊維層 の各熱融着部の間で凸部が形成される。本発明の不識布 の製造方法は、特定の熱収縮性繊維もしくは熱融着性繊 維を採用することで、両繊維層の熱融着と第一繊維層の 熱収縮をほぼ同時に進行させることを特徴とする。例え ば、熱収縮性繊維として先に例示したエチレンープロビ レンランダムコポリマーからなる繊維は、非常に収縮性 に富み、ロール間を通過する僅かな時間の加熱によって (5)

着と熱収縮が行うととができる。即ち、この繊維は、熱 ロール間で加熱加圧処理を施すと、まず熱敵着性繊維と して作用し、その後、熱ロールから得た余熱を利用する ような形で収縮するのである。また、それ自身熱酸着性 を示さない熱収縮性繊維であっても熱収縮率の高いもの であれば、適宜、熱融着性繊維を併用することにより同 様の処理が可能である。

【0028】熱処理温度および圧力は、熱収縮性繊維や 熱融着性繊維に応じて決定する必要がある。例えば、熱 収縮性繊維としてエチレンープロピレンランダムコポリ 10 マーからなる繊維を使用する場合、ロールの温度(T ℃)は110<T<Tm+30の範囲内で設定する必要</p> があり、好ましくは115<T<145、より好ましく は120<T<130にするとよい。110℃以下では 両繊維層が十分に接着しないために剝離したり、圧着不 良のためにファスナーの毛羽立ちが生じやすくなる。逆 に145℃を超えると第二繊維層中の繊維が熱可塑性機 維で構成されている場合に繊維が溶融・軟化して繊維形 状が維持されなくなり、雄材との係合不良の原因とな g/cm以下が好ましい。25kg/cm未満であると 圧着不良となって層間剥離が生じやすくなり、85kg /cmを超えると熱融着部に穴があくといった不都合が 生じる。

【0029】本発明の不織布は、熱収縮性繊維の収縮開 始温度よりも低い温度で熱融着処理を施した後、別途熱 処理を施して第一繊維層を収縮させることによっても製 造しうるが、二段階で熱処理を施すよりも一段階で熱処 理を施す方が、工程が短くなりエネルギー的にも有利で あるため、低コストで製造が可能となる。

【0030】とのようにして得られる本発明の不織布 は、第一繊維層の熱収縮により第二繊維層に凸部が形成 されたものである。そしてこの凸部においては繊維同士 があまり接合しておらず、比較的自由度が高くなってい るから、面ファスナー維材のフック部と係合しやすい状 態となっている。そしてこの凸部は、鉤型、キノコ型、 いずれの形状の雄材とも係合可能である。また、両繊維 層が凸部と凸部の間が熱融着部となっており、凸部を形 成する繊維の一部は熱配着部で固定されているので、凸 部の安定性は極めて高く、雄材と繰り返し係合された場 40 合でも毛羽立ちが少ない。従って、本発明の不織布は面 ファスナー雌材として非常に有用なものである。

#### [0031]

【作用】前記した本発明の不織布によれば、収縮した繊 維層と非収縮性繊維からなる少なくとも2種類の繊維か ら構成される不織布であって、部分的に熱融着部により 厚さ方向に一体化され、かつ各熱融着部の間の非熱融着 部では前記非収縮性繊維が表層部分に突出して凸部を形 成していることにより、柔軟で係合力が高くかつコスト の安い面ファスナー雌材に適した表面に凹凸を有する不 50 係合していない部分の雄材と雌材の上下をつかみ間隔 1

織布を実現できる。

【0032】次に本発明の面ファスナー雌材によれば、 前記の表面に凹凸を有する不織布を用いて、非収縮性繊 維が表層部分に突出して形成された凸部を、面ファスナ 一雄材のフック部との係合部として使用することによ り、柔軟で係合力が高くかつコストの安い面ファスナー 雌材を実現できる。

【0033】次に本発明の方法によれば、前配不総布及 び面ファスナー雌材を効率良く合理的に製造できる。本 発明において、熱収縮性機維を含む第一機維層は、加熱 処理によって熱収縮し、第二繊維層に凸部を形成させる はたらきをする。また、第二機維層は第一機維層の収縮 により嵩高な凸部を形成し、この凸部は面ファスナー雄 材のフック部との係合部となる。そして両繊維層は部分 的に熱融着されて一体化し、この熱融着部は不織布全体 の強力を担保し、また凸部の安定性を向上せしめる。さ らに前記凸部は熱融着部と熱融着部の間に形成され、熱 融着部の面積、間隔等を適宜調節することにより、所望 のバターンを有する凸部を形成することが可能となるの る。また、ロール間の圧力は25kg/cm以上85k 20 で、熱融着部は本発明の不識布の表面状態を決定する要 因の一つとしても作用する。

[0034]

【実施例】以下本発明を実施例を挙げて具体的に説明す る。本発明者等は、最大熱収縮率が少なくとも50%で ある熱収縮性繊維を50重量%以上含んでなる第一繊維 層の片面もしくは両面に、前記熱収縮性繊維が収縮する 温度では実質的に熱収縮しない非収縮性繊維からなる第 二繊維層を積層し、これにエンポスロールを用いて上記 熱収縮性繊維の融点近傍の温度で加熱加圧処理を施する 30 とにより、両繊維層を部分的に熱融着させると同時に、 前配熱収縮性繊維を熱収縮させて第二繊維層の各熱融着 部の間に凸部を形成させて表面に凹凸を有する不稳布を 作成したところ、これが面ファスナー雌材に好適である ことを見い出し、本発明に至ったものである。

【0035】なお、以下の実施例中、得られた不織布の 厚み、引張強力、面ファスナー雌材として用いた場合の 係合力及び剛軟性(柔軟性)の評価は次のように行っ た。

- (1)厚み: 得られた不機布に3g/cm²の荷重を加 えた状態で測定した。
- (2)引張強力: JIS L 1096に準じて測定 し、5×15cmの試料を30cm/分で伸長し、切断 時の荷重値を強力とした。
- (3)係合力:各試料を幅40mmに切断し、これを先 端形状がキノコ型のフック部が1mm、あたり9個設け られた厚み約0.4mm、幅40mmの面ファスナー雄 材と25mmの長さで係合させ、2.0kgのローラで 加重係合した。次いで、これを引張強力試験測定装置 (オリエンテック(株)製テンシロン装置)を用いて、

0 c mでつかみ、速度10 c m/分で引張強力試験を行 い、最大強力を読み取ってこれを係合力とした。また試 験は初回のものと着脱を5回繰り返したものについて行 った。

(4) 剛軟性 (柔軟性): カンチレバー法 (JIS L 1085 A法)に基づいて曲げ長さを測定し、剛軟 性(柔軟性)を評価した。

【0036】(実施例1~6)熱収縮性繊維として、融 解ピーク温度が136℃のエチレンープロピレンランダ ムコポリマーを260℃で溶融材糸し、3.5倍に延伸 10 よび圧力で両繊維層を熱圧着すると同時に第一繊維層を したもの(表中、PNEと略す)を使用した。前記PN E繊維の最大熱収縮率は150℃で92%であった。と れを繊度2デニール、繊維長51mmのステーブルファ イバー (短繊維) とし、パラレルカードで目付10g/ m'のパラレルウエブを作成し、この繊維ウエブを第一 繊維層とした。なお、最大熱収縮率の測定方法は、繊維 を50本東ねて、黒い綿糸で所定間隔に印をつけ、温度 150℃の雰囲気下に30秒程度曝した後、印をつけた 間隔を測定し熱収縮率を算出する。融解ピーク温度(融 点)より高い温度で測定しているが、処理時間が短いの 20 凹部(融着部)4が存在していた。次に、図1~2の模 で繊維形状を保ったまま収縮させることができる。

【0037】次に、非収縮性繊維として、鞘成分がエチ レンープロピレンランダムコポリマー、芯成分がポリプ ロビレンの芯鞘型複合繊維を、芯鞘の成分比が63/3 7となるように鞘成分を250℃、芯成分を280℃で 溶融複合紡糸し、2. 4倍に延伸したもの(表中、NB F-Pと略す)を使用した。これを繊度2デニール、繊 雄長51mmのステーブルファイバー(短繊維)とし、 パラレルカードで目付20g/m²のパラレルウエブを 作成し、この繊維ウエブを第二繊維層とした。

12

【0038】続いて、第一繊維層の上に第二繊維層を積 層し、との積層物を、頂面の面積が0.785mm²の 円錐台型の小突起が1 cm' あたり25個、規則的に配 設されたエンポスロールと、その下方に配置されたフラ ットロールの両ロール間に、第一繊維層がエンボスロー ルと当接するように導入し、表中にそれぞれ示す温度お 熱収縮させた。

【0039】得られた実施例1の不機布の表面は規則的 な凹凸を有しており、その平面は図1に示すような形状 をしていた。図1において、不織布1の表面には規則的 な凸部5と、規則的な凹部(融着部)4が存在し、前記 凸部5は主に第二繊維層3で形成され、前記凹部(融着 部)4及び前記凸部5の下の部分は主に第一繊維層2が 収縮した状態で形成されていた。 図2は図1の裏面を示 すもので、主に第一繊維層2で覆われており、規則的に 式的な断面を見ると図3のように熱融着部4が凹部とな り、第一繊維層2の熱収縮によって第二繊維層3が凸部 5を形成していた。また、この不総布は柔軟で且つ、風 合の良いものであった。それぞれの不総布の厚み、引張 強力、係合力を表1に示す。

[0040]

【表1】

14

条件及び結果				爽	箱	đ	PI	
			1	2	3	4	5	6
熱収縮性繊維の種類	PNB	PNE	PNE	PHR	PNI	PNE		
複合繊維の複類	BP-P	MBF-P	NBF-P	NBP-P	nby-p	IBP-P		
ウエブの目付(g/n <sup>2</sup>	30	30	30	30	30	30		
上ロール処理組皮(℃)			126	125	128	128	135	135
下ロール処理温度(で)			125	125	128	128	135	135
ロール圧 (kg/cm)			25	50	25	50	25	50
処理後の非職着部の厚み(km)			0.94	1. 02	0. 81	0. 79	0.68	0. 75
処理後の職着部の厚み(sm)			0. 25	0. 23	0. 20	0. 18	0. 16	0. 15
引張強力(kg/5ca)	4	アテ	8. 27	6. 41	10.6	9. 29	9. 36	8. 88
712022473 (AB/ SCA)		כו	1.69	1. 53	L 37	1. 72	1.91	2. 39
	9	初回	1.80	1. 70	1. 80	20	1.50	1. 80
保合力(kg/4cs)	7	5 🗐	1.75	1. 70	1. 80	1.9	1. 50	1. 60
M II / J (AL) 408/	3	初回	1. 70	1. 60	1. 80	2. 10	1. 60	1. 75
:	2	5回	1.70	1. 55	1. 75	2. 10	1. 55	1. 55

30

【0041】表中、タテ方向の引張強力及び係合力とは、繊維ウェブ中の繊維方向を雌材の長さ方向としたときの強力のことであり、ヨコ方向とは、繊維ウェブ中の繊維方向と90°の角をなす方向を雌材の長さ方向としたときの強力のことである。

【0043】(比較例2)熱収縮性を殆ど示さないポリプロピレン繊維(機度2デニール、繊維長51mm)を用いて、パラレルカードで目付10g/m<sup>1</sup>のパラレルウエブを作成し、この繊維ウエブを第一繊維層とした。 40また、第二繊維層として実施例1で使用したのと同じ芯成分/鞘成分がポリブロピレン/エチレンーブロピレンランダム共重の芯鞘型複合繊維からなる目付20g/m<sup>2</sup>のパラレルウエブを用意した。そして、第一繊維層の上に第二繊維層を積層し、実施例1と同じ方法で加熱加圧処理を施し、不織布を作成した。比較例1~2の不織布の性能を表2に示す。

【0044】 【表2】

条件及び結果	比較例						
жпосощж	1	2					
熱収縮性繊維の種類		4110EVy					
複合繊維の種類	NBF-P	nbf-p					
ウエブの目付(g/n <sup>2</sup>	30	30					
上ロール処理製度(1	128	128					
下ロール処理温度()	128	128					
ロール圧(kg/ca)	50	50					
処理後の非勤着部の原	0. 45	0.51					
処理後の融着部の浮	0. 19	9. 20					
引强強力(kg/5cm)	タテ	1. 26	7.84				
うは、強力(など)またり	33		1. 83	1.08			
	9	初回	1. 20	1.40			
係合力(kg/4cn)	7	5回	1.00	1. 30			
	9	初回	1. 50	1.30			
	2	5 🗐	1. 30	t. 30			

15

【0045】次に、実施例1~6の不織布と、市販の面 ファスナー (クラレ (株) 製:商品名、"マジックテー ブベルクロ")の雌材について、それぞれカンチレバー 法(J[S L 1085 A法) に基づいて曲げ長さ を測定し、剛軟性を評価した。得られた結果を表3に示 す。表中、タテ方向の曲げ長さは繊維ウエブ中の繊維方米 \*向を長さ方向として測定したものであり、ヨコ方向の曲 げ長さは繊維ウェブ中の繊維方向と90°の角をなす方 向を長さ方向として測定したものである。

16

[0046]

【表3】

实施例			奥	推	<b>M</b>		比较例		
番 号			1	2	3	4	5	6	1
柔软度	タテ	(mm)	2 7	2 5	30	2 5	5 5	4 5	7 2
柔軟度	3 3	(42)	2 7	2 4	3 0	27	49	47	-

#### [0047]

【発明の効果】以上説明した通り、本発明の不機布によ れば、収縮した繊維層と非収縮性繊維からなる少なくと 62種類の繊維から構成される不総布であって、部分的 に熱酸者部により厚さ方向に一体化され、かつ各熱酸者 部の間の非熱融着部では前記非収縮性繊維が表層部分に が高くかつコストの安い面ファスナー雌材に適した表面 に凹凸を有する不識布を実現できる。

【0048】次に本発明の面ファスナー雌材によれば、 前記の表面に凹凸を有する不織布を用いて、非収縮性繊 維が表層部分に突出して形成された凸部を、面ファスナ 一雄材のフック部との係合部として使用することによ り、柔軟で係合力が高くかつコストの安い面ファスナー 雌材を実現できる。

【0049】次に本発明の方法によれば、前記不織布及 び面ファスナー雌材を効率良く合理的に製造できる。本 30 【符号の説明】 発明の不機布は、表面に微細な凹凸を有し、面ファスナ 一雌材に非常に適した構造となっている。そして、各熱 融着部の間に形成された凸部においては繊維の自由度が 比較的高く嵩高であるため、本発明の不織布は汎用され ている面ファスナー雌材に比べて著しく柔軟性に富んだ※

※ものとなっている。それ故に、これを使い捨ておむつな どに使用した場合、着用者に連和感を与えることがな い。更に本発明の不織布は、複雑な製造工程を経ること なく、積層されたウェブを熱ロールを用いて加工すると とにより得られるので、比較的安価に生産することがで きる。従って、本発明の不能布は、柔軟性と低コストが 突出して凸部を形成しているととにより、柔軟で係合力 20 要求されているおむつなどのディスポーザブル商品に使 用される面ファスナー雌材として特に好ましく使用する ことが出来る。

#### 【図面の簡単な説明】

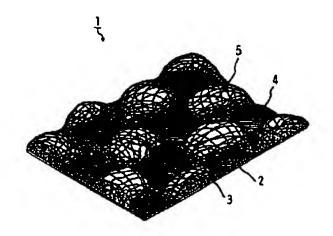
【図1】 本発明の実施例1で得られた不総布の平面図 である。

【図2】 本発明の実施例1で得られた不織布の裏面図 である。

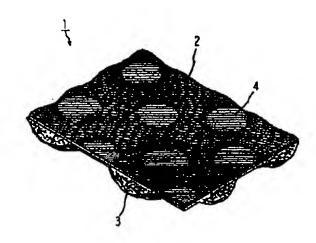
【図3】 本発明の実施例1で得られた不織布の模式的 断面図である。

- 1 不機布
- 2 第一繊維層
- 3 第二繊維層
- 4 凹部 (取着部)
- 5 凸部

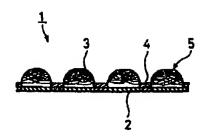
【図1】



【図2】



[図3]



## フロントページの続き

(56)参考文献 特開 平6-33359(JP, A)

特開 平7-300753 (JP. A)

特開 昭63-235560(JP, A)

特開 昭61-132666 (JP. A)

特開 平7-316968 (JP. A)

特開 平2-234965 (JP. A)

特開 平7-171011 (JP, A)

特開 平11-302963 (JP, A)

国際公開01/11130 (WO, Al)

(58)調査した分野(Int.Cl.', DB名)

DO4H 1/00 - 18/00

A44B 13/00 - 18/00